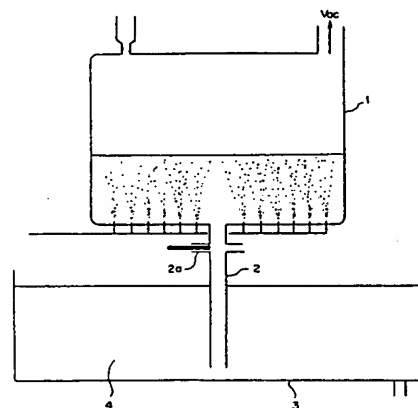


(54) METHOD FOR VACUUM-REFINING MOLTEN METAL FOR SMALL LOT

(11) 3-17235 (A) (43) 25.1.1991 (19) JP
 (21) Appl. No. 64-149415 (22) 14.6.1989
 (71) NKK CORP (72) TOSHIO TAKAOKA(4)
 (51) Int. Cl⁵. C22B9/04

PURPOSE: To enable refining corresponding to a small lot by sucking up a required amt. of a molten metal into a vacuum vessel and vacuum-refining the molten metal.

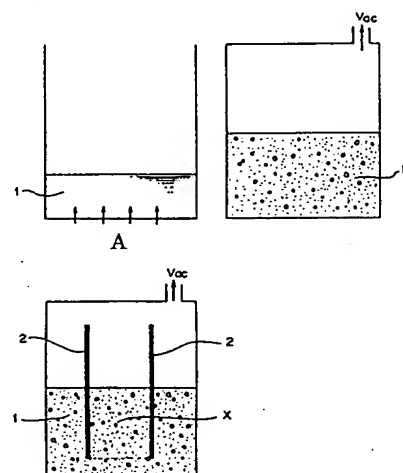
CONSTITUTION: Molten steel 4 refined in a converter is held in a tundish 3, an immersion pipe 2 is put in the molten steel 4 and this molten steel 4 is sucked up into a vacuum vessel 1 and refined. At this time, a checking device 2a is fitted to the pipe 2, suction is checked and only a required amt. of the molten steel is vacuum-refined. Refining corresponding to a required lot is carried out and a small lot of products is suitably produced.

**(54) MANUFACTURE OF FOAMED METAL**

(11) 3-17236 (A) (43) 25.1.1991 (19) JP
 (21) Appl. No. 64-149418 (22) 14.6.1989
 (71) NKK CORP (72) EIJU MATSUNO(5)
 (51) Int. Cl⁵. C22C1/08

PURPOSE: To manufacture the formed metal in which fine gas bubbles are uniformly dispersed over the whole of the metal with high productivity by dissolving a soluble gas into a molten metal, rapidly reducing the pressure to generate gas bubbles and solidifying them in a formed state.

CONSTITUTION: A soluble gas (such as an H₂ gas and an N₂ gas) is dissolved into a molten metal 1 by bubbling and is abundantly incorporated. Next, the pressure in the atmosphere is rapidly reduced and the dissolved gas components are generated as fine gas bubbles over the whole area of the molten metal 1. In the above state, e.g. cooled copper plates 2 are charged into the molten metal 1, which is rapidly solidified as formed and the solidified zone X is discharged as a foamed metal. Furthermore, for regulating the foaming rate to about ≥ 0.8 , the atmospheric pressure Pa in a furnace in the treatment at the time of reducing pressure to the equilibrium gas partial pressure Px of the soluble gas components dissolved in the molten metal 1 is controlled by the condition shown in the inequality of $P_x - P_a \geq 0.1$ (atm). In this way, the foamed metal in a uniform foaming state can easily be manufactured.



A: Gas bubbling

(54) INORGANIC FIBER REINFORCED METAL-MATRIX COMPOSITE

(11) 3-17237 (A) (43) 25.1.1991 (19) JP
 (21) Appl. No. 64-244979 (22) 22.9.1989 (33) JP (31) 89p.66332 (32) 20.3.1989
 (71) UBE IND LTD (72) TAKETAMI YAMAMURA(4)
 (51) Int. Cl⁵. C22C1/09, D01F9/10

PURPOSE: To obtain the metal-matrix composite having excellent mechanical strength by regulating an inorganic fiber constituted of a carbonaceous material prep'd. under specified conditions and showing a crystal arraying state, crystalline carbon in a nonoriented state and an amorphous phase having specified compsn. as a reinforcing material.

CONSTITUTION: The high strength high elastic modulus inorganic fiber is composed of a carbonaceous material showing a crystal oriented state such as a radial structure or an anionic structure introduced from a polycyclic aromatic compound in a mesophase state constructing a polymer, crystalline carbon and/or amorphous carbon in a nonoriented state introduced from a polycyclic aromatic compound of optical isotropy including the unmolten part of an organic solvent constructing a polymer, and Si-C-O in which the proportion of the constitutional elements is regulated to, by weight, 30 to 70% Si, 20 to 60% C and 0.5 to 10% O is formed from an aggregate constituted of amorphous ultra-fine grains substantially constituted of Si, C and O and/or crystalline ultra-fine grains substantially constituted of β -SiC having ≤ 500 Å grain size and amorphous SiO_x ($0 \leq x \leq 2$). By regulating the inorganic fiber as a reinforcing material and regulating a metal or an alloy as a matrix, the composite having excellent mechanical characteristics can be obt'd.

⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪ 特許出願公開

⑫ 公開特許公報(A)

平3-17236

⑬ Int. Cl.³
C 22 C 1/08

識別記号 庁内整理番号
B 7727-4K

⑭ 公開 平成3年(1991)1月25日

審査請求 未請求 請求項の数 2 (全4頁)

⑮ 発明の名称 発泡金属の製造方法

⑯ 特 願 平1-149418

⑰ 出 願 平1(1989)6月14日

⑱ 発 明 者 松 野 英 寿 東京都千代田区丸の内1丁目1番2号 日本鋼管株式会社内
⑱ 発 明 者 菊 地 良 輝 東京都千代田区丸の内1丁目1番2号 日本鋼管株式会社内
⑱ 発 明 者 高 岡 利 夫 東京都千代田区丸の内1丁目1番2号 日本鋼管株式会社内
⑱ 発 明 者 河 井 良 彦 東京都千代田区丸の内1丁目1番2号 日本鋼管株式会社内
⑲ 出 願 人 日本鋼管株式会社 東京都千代田区丸の内1丁目1番2号
⑳ 代 理 人 弁理士 吉原 省三 外1名

最終頁に続く

明 細 書

1. 発明の名称 発泡金属の製造方法

2. 特許請求の範囲

1. 熔融金属に、これに可溶なガスを溶解せしめ、その後急速に減圧して該熔融金属中にガス気泡を生成させ、この発泡状態のまま熔融金属を凝固せしめることを特徴とする発泡金属の製造方法。

2. 熔融金属に、これに可溶なガスを溶解せしめ、その後急速に減圧して該熔融金属中にガス気泡を生成させ、この発泡状態のまま熔融金属を凝固せしめる発泡金属の製造方法において、得られる金属の発泡率を0.8以上とした場合、熔融金属中に溶けている可溶ガス成分[X]の平衡ガス分圧 P_x に対し、減圧時に処理する炉内の雰囲気圧力 P_a を下式に示される条件で制御することを特徴とする発泡金属の製造方法。

$$P_x - P_a \geq 0.1 \text{ (atm)}$$

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

この発明は、内部に空隙を有する発泡金属の製造方法に関する。

〔従来の技術〕

発泡アルミニウム等、金属全体に細かなガスの泡が均一に分散した発泡金属は、軽量剛性、不燃性、吸音性を生かした建築材料、衝撃吸収性、軽量性を生かした自動車用衝撃吸収材料、軽量剛性を生かしてサンドイッチパネル芯材に用いられたコンテナ材料などに用いられる。

〔発明が解決しようとする問題点〕

従来このような発泡金属は、熔融金属中に発泡剤を混合させながらこれを発泡させ、製造されているが、該発泡剤を均一に分散させることが難しく、生産性の点で問題があった。

本発明は以上の問題に鑑み創案されたもので、均一分散の難しい上記の混合作業を行わずに、簡単に均一な発泡状態が得られる新たな方法を提供せんとするものである。

〔問題点を解決するための手段〕

そのため本発明は、熔融金属に、これに可溶なガスを溶解せしめ、その後急速に減圧して該熔融金属中にガス気泡を生成させ、この発泡状態のまま熔融金属を凝固せしめることを基本的特徴としている。

上記本発明の構成を第1図(a)(b)(c)の例に沿って詳述すれば次のようになる。最初に同図(a)に示されるように、熔融金属(1)に、これに可溶なガス(溶鋼であれば例えばH₂ガスやN₂ガス)をバブリングして溶解せしめる。この時加圧雰囲気で行なえば該ガスは多量に溶け込むことになる。次に、雰囲気真空状態にする等、急速に減圧すれば、同図(b)に示されるように先程溶解せしめられたガス成分が微細なガス気泡となって熔融金属(1)全域に現れる。この状態のまま、例えば同図(c)に示されるように、鋼板(2)(2)等熱伝導率の高いものを冷却して該熔融金属(1)中に装入せしめれば、その間にある熔融金属(1)が発泡状態のまま急激に冷却され、凝固することになる。そしてこの凝固した部分Xを発泡金属として取り

出したものである。出すものである。

出すものである。

又本発明者等は後述する実施例の実験を行ない、上記の方法の実施に当り、発泡金属として一般的に要求される発泡率Hが0.8以上となるようにするための減圧処理条件を明らかにし、それを第2発明として提案する。即ち、熔融金属中に溶けている可溶ガス成分(X)の平衡ガス分圧P_xに対し、減圧時に処理する炉内の雰囲気圧力P_aを下式に示される条件で制御することを特徴としている。

$$P_x - P_a \geq 0.1 \text{ (atm)}$$

(実施例)

以下本発明の具体的実施例につき説明する。

まずN₂ガス雰囲気下で1kgのFe系溶湯を溶製し、真空溶解炉内で急速に減圧した。この減圧は溶湯中のN₂ガス成分の平衡ガス分圧P_xに対し炉内の雰囲気圧力P_aをそれ以下に下げ、(P_x - P_a)の平均を0.2atmとした。この時溶湯全域に微細なN₂ガス気泡が多量に発生し、発泡状態となる。この発泡した状態を確認した後、その中に冷

けるその平均を採ったものである。又発泡率Hは第3図に示されるように発泡前の溶面高さh₀から発泡後の溶面高さh₁がどの程度増えたかh₂を調べ、次式のようにして求めている。

$$H = \frac{h_1 - h_0}{h_1} = \frac{h_2}{h_0 + h_1}$$

同図から明らかなように、平均(P_x - P_a)が0.1atm以上である時に、発泡率Hが0.8以上となることがわかる。従って凝固後に発泡金属として得るためには、少なくともP_x - P_aが0.1atm以上になるように炉内雰囲気圧力P_aを制御する必要がある。

(発明の効果)

以上詳述したように本発明法によれば、発泡剤の混合等という作業を行わずに、熔融金属中に均一な発泡状態を得ることができ、発泡金属の生産性を容易に高めることができる。

4. 図面の簡単な説明

第1図(a)(b)(c)は本発明法の工程説明図。

第2図は発泡率Hと平均(P_x - P_a)の相関関

却した2枚の鋼板を装入して該鋼板間の溶湯を凝固せしめ、これを発泡金属として得た。この金属の一部を採取してその発泡率Hを測定したところ、0.82であった。

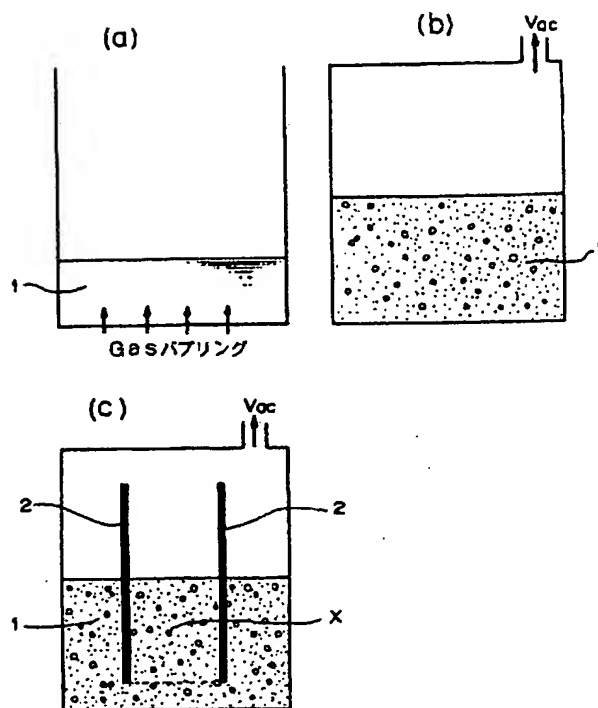
以上の実験を行なっている最中に本発明者等は、次の様な事項が重要であることに気が付いた。即ち、発泡状態から冷却作業を開始して溶湯が凝固するまでの間、発生した気泡がメタルを持ち上げている状態を維持しておかねばならないが、そのためにはある量以上のガス発生量が必要となるというものである。

そこで本発明者等は、ガス気泡発生量に関わりのある炉内雰囲気圧力P_aと、発泡金属の発泡率Hの関係を調べる実験を更に行ない、第2図に示す結果を得た。同図は溶湯中のN₂ガス成分の平衡ガス分圧P_xに対し炉内雰囲気圧力P_aをそれ以下に下げた場合に、該溶湯の発泡率Hがどの程度になるかをグラフにしたものである。尚、このX軸座標は、前記平衡ガス分圧P_xと炉内雰囲気圧力P_aとの差(P_x - P_a)に関し、減圧処理中にお

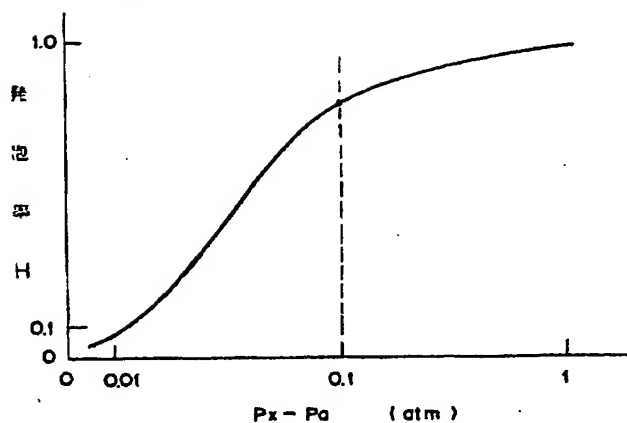
係を示すグラフ図、第3図は発泡率Hの求め方を説明する説明図である。

図中(1)は溶融金属、(2)は銅板を各示す。

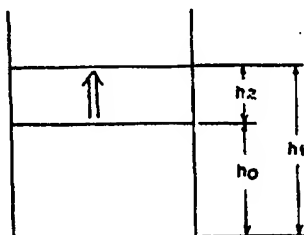
第 1 図



第 2 図



第 3 図



第1頁の続き

⑫発明者	西岡	信一	東京都千代田区丸の内1丁目1番2号 日本鋼管株式会社 内
⑬発明者	碓井	務	東京都千代田区丸の内1丁目1番2号 日本鋼管株式会社 内